

(19) 世界知的所有権機関  
国際事務局



(43) 国際公開日  
2003 年 8 月 7 日 (07.08.2003)

PCT

(10) 国際公開番号  
WO 03/064036 A1

(51) 国際特許分類<sup>7</sup>: B01J 29/06, C10G 11/02, 11/05, 11/18

(21) 国際出願番号: PCT/JP03/00910

(22) 国際出願日: 2003 年 1 月 30 日 (30.01.2003)

(25) 国際出願の言語: 日本語

(26) 国際公開の言語: 日本語

(30) 優先権データ:  
特願2002-23643 2002 年 1 月 31 日 (31.01.2002) JP

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 財団法人石油産業活性化センター (PETROLEUM ENERGY CENTER) [JP/JP]; 〒105-0001 東京都港区虎ノ門四丁目3番9号 Tokyo (JP). コスモ石油株式会社 (COSMO OIL CO., LTD.) [JP/JP]; 〒105-8528 東京都港区芝浦一丁目1番1号 Tokyo (JP).

(72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 渋谷 忠 (SHIBUYA, Tadashi) [JP/JP]; 〒340-0193 埼玉県幸手市権現堂1134-2 コスモ石油株式会社中央研究所内 Saitama (JP). 内藤 順子 (NAITO, Junko) [JP/JP]; 〒340-0193 埼玉県幸手市権現堂1134-2 コスモ石油株式会社中央研究所内 Saitama (JP). 関根 伸

樹 (SEKINE, Nobuki) [JP/JP]; 〒340-0193 埼玉県幸手市権現堂1134-2 コスモ石油株式会社中央研究所内 Saitama (JP).

(74) 代理人: 小栗 昌平, 外 (OGURI, Shohei et al.); 〒107-6028 東京都港区赤坂一丁目12番32号 アークビル28階 栄光特許事務所 Tokyo (JP).

(81) 指定国 (国内): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

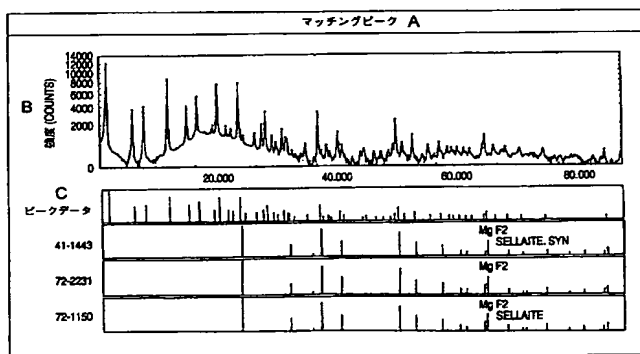
(84) 指定国 (広域): ARIPO 特許 (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許 (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許 (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, SI, SK, TR), OAPI 特許 (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:  
— 国際調査報告書

[続葉有]

(54) Title: CATALYST FOR FLUID CATALYTIC CRACKING OF HEAVY HYDROCARBON OIL AND METHOD OF FLUID CATALYTIC CRACKING

(54) 発明の名称: 重質炭化水素油の流動接触分解用触媒及び流動接触分解方法



A...PEAK MATCHING  
B...INTENSITY  
C...PEAK DATA

(57) Abstract: A catalyst for the fluid catalytic cracking of heavy hydrocarbon oils which contains a fluoride salt of a divalent or trivalent metal, characterized in that the fluoride salt of a divalent or trivalent metal is a compound showing an XRD pattern of a fluoride salt of a divalent or trivalent metal.

[続葉有]



2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

---

(57) 要約:

2価又は、3価金属フッ化物塩を含有する重質炭化水素油の流動接触分解用触媒であって、該2価又は、3価金属フッ化物塩が2価又は、3価金属フッ化物塩のXR Dパターンを示す化合物であることを特徴とする触媒。

## 明 細 書

## 重質炭化水素油の流動接触分解用触媒及び流動接触分解方法

## 技術分野

本発明は、重質炭化水素油の流動接触分解（以下、「FCC」と記すこともある）用触媒と、この触媒を用いる該油のFCC法に関し、特に該油中に含まれるニッケルやバナジウム等の触媒被毒金属を不活性化し、水素、コーク生成量が少なく、優れた分解活性、残油処理能を有し、オクタン価を大幅に下げることなくガソリン、LCO留分を高収率で得ることができる上に、これらの性能を長期間、高水準に維持することができる高耐久型のFCC用触媒と、この触媒を用いるFCC法とに関する。

## 背景技術

近年、炭化水素油の接触分解において、より低品質低価格な原料炭化水素油からのアップグレーディング化が求められており、原料炭化水素油の重質化傾向が一層強まってきている。

重質な原料炭化水素油には、ニッケル、バナジウム等の金属分が多く含まれており、これらの金属分は、ほぼ全量が触媒に沈着する。

特に、バナジウムが触媒に沈着し蓄積すると、触媒の活性成分である結晶性アルミノシリケートゼオライトの結晶構造を破壊するため、著しい触媒の活性低下をもたらし、かつ水素とコークの生成量を増大させることが知られている。

一方、ニッケルは、触媒表面に沈着堆積して脱水素触媒反応を生起するため、水素とコークの生成量を増加させ、その結果、再生塔温度を上昇させる等の問題をもたらすことが知られている。

原料炭化水素油に重質な残油分（常圧蒸留残油、減圧蒸留残油等）を多く用いた場合、これら金属の影響は更に大きくなる外、残油に含まれる硫黄化合物によって、触媒再生塔燃焼排ガス中の $SO_x$ が増加すると共に、生成油留分、特にガソリン中

の硫黄濃度が増加する。

また、残油処理量の増加は触媒メイクアップ量の増加につながり、触媒コスト増及び廃触媒の増加につながる。

従来、触媒に沈着したバナジウム等の被毒金属を不活性化するために、塩基性化合物等をメタル不活性化剤として触媒中に含有させ、触媒の耐メタル性を向上させる技術が種々提案されている。

例えば、アルカリ土類金属や希土類金属等の水溶性化合物を結晶性アルミノシリケートゼオライトと共に無機酸化物マトリックス中に含有させる技術や、アルカリ土類金属等を結晶性アルミノシリケートゼオライト等にイオン交換する技術や、水不溶性酸化物（例えばドロマイト、セピオライト、アニオンクレイ、希土類酸化物等）を無機酸化物マトリックス中に含有させる技術がある（特開昭62-57652号、同63-182031号、特開平3-293039号、特開平6-136369号等）。

これらアルカリ土類金属や希土類金属化合物は、被毒金属を不活性化する効果を有するものの単独では分解能を持たないため、上記のように、メタル不活性化剤として分解能を有する結晶性アルミノシリケートゼオライトと共に無機酸化物マトリックス中に含有させて用いられる。

しかし、上記のように、水溶性のアルカリ土類金属や希土類金属を結晶性アルミノシリケートゼオライト等にイオン交換して組込ませただけでは、十分なメタル不活性化性能が得られない上、接触分解反応で得られるガソリン生成物のオクタン価（RON）が大幅に低下する。

また、触媒調製において、水不溶性のアルカリ土類金属や希土類金属酸化物等をメタル不活性化剤として無機酸化物マトリックス中に分散させる場合、その塩基性で触媒スラリーのpHが大きく変動するため触媒製造が困難である上、酸と反応しメタル不活性化性能が得られない場合がある。

また、触媒表面に蓄積するニッケルに関しては、上記のメタル不活性化剤では不活性化効果が得られないことが多いため、特定のアンチモン化合物（有機アンチモン等）を原料炭化水素油中に供給して、触媒表面に沈着したニッケルを不活性化す

る技術も提案されている（特開昭 63-63688 号、特開平 1-213399 号等）。しかし、この方法では、アンチモン化合物が、FCC 装置内のコントロールバルブ等に金属アンチモンデポジット（融点 500～700℃の低融点化合物）として蓄積する場合がある。

#### 発明の開示

上記従来の状況に鑑み、本発明は、触媒活性を下げることなくメタル不活性化剤の導入が可能であり、原料の重質炭化水素油に含まれる触媒被毒金属を効率よく不活性化し、水素、コーク生成量が少なく、優れた分解活性、残油処理能を有し、オクタン価を大幅に低下させることなくガソリン、LCO 留分を高収率で得ることができる上に、これらの性能を長期間、高水準に維持することができる高耐久型（基準触媒の 2 倍以上の寿命）の FCC 用触媒を提供することを目的とする。

本発明者等は、上記の目的を達成するために検討を重ねた結果、2 価金属あるいは 3 価金属からなる結晶性金属フッ化物塩のうちの特定のフッ化物塩をメタル不活性化剤として用いることにより、（a）原料油中に含まれるニッケルやバナジウム等の触媒被毒金属を効率よく不活性化できること、（b）バインダとしての無機酸化物マトリックスの種類を問わず触媒調製が容易であり、FCC 用触媒としてワンボディ型あるいはアディティブ型のどちらの形態でも使用可能であること、（c）水素、コーク選択性を低く抑え、オクタン価の大幅な低下を招くことなくガソリン、LCO 留分を高収率で得ることができる上に、これらの性能を長期間に渡り高水準に維持することができること、を見出し、本発明を完成するに至った。

即ち、本発明は、下記の構成である。

1. 2 価又は、3 価金属フッ化物塩を含有する重質炭化水素油の流動接触分解用触媒であって、該 2 価又は、3 価金属フッ化物塩が 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の XRD パターンを示す化合物であることを特徴とする触媒。
2. 前記 2 価又は、3 価金属フッ化物塩が、無機酸化物マトリックス中に分散していることを特徴とする上記 1 記載の重質炭化水素油の流動接触分解用触媒。
3. 前記 2 価又は、3 価金属フッ化物塩が、結晶性アルミノシリケートゼオライ

トと共に無機酸化物マトリックス中に分散していることを特徴とする上記 1 記載の重質炭化水素油の流動接触分解用触媒。

4. 前記 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の 2 価金属が  $Mg^{2+}$ 、 $Ca^{2+}$ 、 $Sr^{2+}$ 、 $Mn^{2+}$  からなる群から選ばれた 1 種以上で、3 価金属が  $La^{3+}$ 、 $Ce^{3+}$ 、 $Mn^{3+}$ 、 $Y^{3+}$  からなる群から選ばれた 1 種以上であることを特徴とする上記 1～3 のいずれかに記載の重質炭化水素油の流動接触分解用触媒。

5. (1) 結晶性アルミノシリケートゼオライトを無機酸化物マトリックスに均一に分散してなる触媒（基準触媒 A）と、上記 1 記載の触媒（触媒 B）、上記 2 記載の触媒（触媒 C）及び上記 3 記載の触媒（触媒 D）のうちの少なくとも 1 種とを併用するか、

(2) 触媒 D と、触媒 B 及び触媒 C のうちの少なくとも 1 種とを併用するか、又は

(3) 触媒 D を単独使用する  
ことを特徴とする重質炭化水素油の流動接触分解方法。

#### 図面の簡単な説明

第 1 図は、 $MgF_2$  を 8 質量％含有するワンボディ型 FCC 触媒の XRD パターンを示す図である。

第 2 図は、 $CaF_2$  を 8 質量％含有するワンボディ型 FCC 触媒の XRD パターンを示す図である。

第 3 図は、 $SrF_2$  を 8 質量％含有するワンボディ型 FCC 触媒の XRD パターンを示す図である。

第 4 図は、 $LaF_3$  を 8 質量％含有するワンボディ型 FCC 触媒の XRD パターンを示す図である。

#### 発明を実施するための最良の形態

本発明の上記 1 の触媒 B は、触媒 B 単独では分解活性を有さず、上記の分解活性を有する基準触媒 A 等のような FCC 用触媒に物理混合して使用する、いわゆるア

ディティブ型のFCC用触媒である。

上記2の触媒Cは、触媒Bの活性成分を、無機酸化物マトリックス中に分散させて機械的強度を高めたものであって、やはり触媒C単独では分解活性を有さず、触媒Bと同様に、基準触媒A等のようなFCC用触媒に物理混合して使用する、いわゆるアディティブ型のFCC用触媒である。

上記3の触媒Dは、触媒Bの活性成分を、分解活性を有する結晶性アルミノシリケートゼオライトと共に、無機酸化物マトリックス中に分散させたものであって、触媒D単独で分解活性をも有し、いわゆるワンボディ型のFCC用触媒として使用できるものである。

本発明の触媒Bは、2価又は、3価金属フッ化物塩を含有する重質炭化水素油の流動接触分解用触媒であって、該2価又は、3価金属フッ化物塩が2価又は、3価金属フッ化物塩のXRDパターンを示す化合物であることを特徴とする触媒である。

この2価又は、3価金属フッ化物塩における2価及び3価の金属としては、全ての2価及び3価の金属が使用可能であるが、2価金属は、 $\text{Be}^{2+}$ 、 $\text{Mg}^{2+}$ 、 $\text{Mn}^{2+}$ 、 $\text{Ca}^{2+}$ 、 $\text{Sr}^{2+}$ 、 $\text{Sn}^{2+}$ 、 $\text{Zn}^{2+}$ 、ランタノイド( $\text{Sm}^{2+}$ 、 $\text{Eu}^{2+}$ 、 $\text{Tm}^{2+}$ 、 $\text{Yb}^{2+}$ )から選ばれた1種以上が好ましく、より好ましくは $\text{Mg}^{2+}$ 、 $\text{Ca}^{2+}$ 、 $\text{Sr}^{2+}$ 、 $\text{Mn}^{2+}$ から選ばれた1種以上である。

3価金属は、 $\text{Al}^{3+}$ 、 $\text{Fe}^{3+}$ 、 $\text{Cr}^{3+}$ 、 $\text{Co}^{3+}$ 、 $\text{Mn}^{3+}$ 、 $\text{Ti}^{3+}$ 、 $\text{Ga}^{3+}$ 、 $\text{Sb}^{3+}$ 、 $\text{Y}^{3+}$ 、ランタノイド( $\text{La}^{3+}$ 、 $\text{Ce}^{3+}$ 、 $\text{Pr}^{3+}$ 、 $\text{Nd}^{3+}$ 、 $\text{Pm}^{3+}$ 、 $\text{Sm}^{3+}$ 、 $\text{Eu}^{3+}$ 、 $\text{Dy}^{3+}$ 、 $\text{Ho}^{3+}$ 、 $\text{Er}^{3+}$ 、 $\text{Tm}^{3+}$ 、 $\text{Gd}^{3+}$ 、 $\text{Tb}^{3+}$ 、 $\text{Yb}^{3+}$ 、 $\text{Lu}^{3+}$ )、 $\text{Bi}^{3+}$ から選ばれた1種以上が好ましく、より好ましくは $\text{Mn}^{3+}$ 、 $\text{La}^{3+}$ 、 $\text{Ce}^{3+}$ 、 $\text{Y}^{3+}$ から選ばれた1種以上である。

上記の2価又は、3価金属フッ化物塩において、上記各金属は1種であってもよいし、2種以上を自由に組合せることもできる。

即ち、2価又は、3価金属フッ化物塩は、上記の金属1種のみからなる化合物であってもよいし、2種以上を組合せた複合化合物であってもよい。この場合の混合割合は任意であってよい。また、異なった2価又は、3価金属のフッ化物塩を2種

以上併用することもでき、その際の混合割合は任意である。

また、上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩は、触媒 B として使用する場合には、併用する基準触媒 A、あるいは触媒 C、D の平均粒子径と同等の、平均粒子径  $50 \sim 90 \mu\text{m}$ 、嵩密度  $0.3 \sim 1.2 \text{ g/ml}$  及び吸油量  $0.1 \text{ cc/g}$  以上を有する粒子状が適している。

一方、触媒 C、D の成分として無機酸化物マトリックスや結晶性アルミノシリケートゼオライト等と混合して使用する場合には、平均粒子径が  $0.0001 \sim 60 \mu\text{m}$ 、好ましくは  $0.001 \sim 10 \mu\text{m}$ 、より好ましくは  $0.1 \sim 5 \mu\text{m}$  の粒子状が適している。

粒子径が  $60 \mu\text{m}$  以下では、最終的に得られる触媒 C、D の平均粒子径と同等にならず、嵩密度、触媒強度等の関係で、FCC 用触媒として好ましい。また  $0.0001 \mu\text{m}$  以上では、製造が容易で、また、効果が期待できるので、好ましい。

上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩は、合成物でも天然物でもよく、また市販のものをそのまま使用することができる。

触媒 B、触媒 C 及び触媒 D において、2 価又は、3 価金属フッ化物塩としては、2 価又は、3 価金属が  $\text{Mg}^{2+}$ 、 $\text{Ca}^{2+}$ 、 $\text{Sr}^{2+}$ 、 $\text{Mn}^{2+}$ 、 $\text{Mn}^{3+}$ 、 $\text{La}^{3+}$ 、 $\text{Ce}^{3+}$ 、ランタン、フッ化ランタ  $\text{Y}^{3+}$  のフッ化マグネシウム、フッ化カルシウム、フッ化ストロンチウム、フッ化マン、フッ化セリウムが、触媒被毒金属の不活性化能力の面ばかりでなく触媒摩耗強度の面からも好ましい。

特に性能面においては、シリカ系のバインダーを使用する場合には、フッ化ストロンチウムが最も優れたメタル不活性化能を示すため好ましく、コスト面においては、フッ化カルシウムが製鉄業におけるスラグ除去剤として大量に製造されているため、安価に入手でき、最も好ましい。

合成物は、例えば、次のようにして得ることができる。

2 価又は、3 価金属フッ化物塩は、金属の水溶性塩の水溶液をフッ化水素酸水溶液に加え、結晶性フッ化物塩スラリーを得る。あるいは金属炭酸塩にフッ化水素酸水溶液を加え蒸発乾固して得ることもできる。

金属を 2 種以上使用する場合は、2 種以上の金属の水溶性塩の水溶液を予め混合



しておき、これを上記と同様に処理してスラリーを得る。

上記の水溶性塩は、無機塩でも有機塩でもよく、これらの塩のカウンターイオンとしては、 $\text{Cl}^-$ 、 $\text{Br}^-$ 、 $\text{I}^-$ 、 $\text{NO}_3^-$ 、 $\text{CO}_3^{2-}$ 、 $\text{SO}_4^{2-}$ 、 $\text{PO}_4^{3-}$ 、 $\text{ClO}_4^-$ 、 $\text{BO}_3^{2-}$ 、 $\text{CH}_3\text{COO}^-$ 、シュウ酸、サリチル酸等が使用でき、好ましくは安価な $\text{Cl}^-$ 、 $\text{NO}_3^-$ 、 $\text{SO}_4^{2-}$ 、 $\text{CO}_3^{2-}$ である。

これらカウンターイオンの種類によっては、スラリー熟成過程でゲル中に酸イオンが包み込まれる可能性がある。従って、焼成処理の際に揮発し易い $\text{NO}_3^-$ 塩が最も好ましい。

結晶熟成後、結晶性フッ化物塩スラリーは、そのまま乾燥し粒子径を調整して触媒Bとすることもできるし、そのまま触媒C、Dの成分として使用することもできるが、アンモニア水やアンモニウム塩水溶液と水で洗浄し、金属等の不純物を除去後に使用することが望ましい。

なお、触媒C、Dの成分とする場合には、スラリーを噴霧乾燥あるいは乾燥後ミル破砕等してFCC用触媒粒子より小さい粒径にしたものを使用してもよいが、予め粒径を前述の大きさに調整しておき、これを使用することが触媒C、Dの調製時間を短縮する上で好ましい。

天然の2価又は、3価金属フッ化物塩は、鉱石類が使用できる。

鉱石類としては、セライト、ペロネサイト、フルオライト、フランクティクソナイト、フルオセライト、ティソナイト等が挙げられる。

これらの天然物は、1種単独で使用してもよいし、2種以上を適宜選択し、適宜の割合で混合使用することもできる。

なお、天然物の場合、粉砕して使用することが好ましい。粉砕は、そのままミルで粉砕してもよいし、あるいは水流等で一次粉砕を行った後、湿式ミルで二次粉砕を行ったり、ハンマーミル等で一次粉砕を行った後、乾式ミルで二次粉砕を行って、前述の平均粒子径とする。

アディティブ型の触媒B及びCは、併用する基準触媒Aやワンボディ型の触媒Dと同じ物性であることが望ましく、これら触媒の強度、粒子径、嵩密度が互いに異なると、これらの触媒が均一に混合せず、十分な触媒性能を発揮することができな

い場合がある。

これら触媒 A～D の物性としては、FCC 装置の種類や運転条件によって異なり一概には決められないが、FCC 装置内で良好な流動性を得るためには、前述したように、一般に平均粒子径が  $50 \sim 90 \mu\text{m}$ 、嵩密度が  $0.3 \sim 1.2 \text{ g/ml}$ 、吸油量が  $0.1 \text{ cc/g}$  以上であることが好ましい。

本発明の触媒 C は、上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩を、無機酸化物マトリックス中に分散させてなり、分解活性を有さないため、基準触媒 A や触媒 D 等の分解活性を有する FCC 用触媒に添加して使用するアディティブ型の触媒である。

触媒 C における上記 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の無機酸化物マトリックス中の含有量は、乾燥基準で  $1 \sim 90$  質量% が好ましく、より好ましくは  $30 \sim 70$  質量% である。

$1$  質量% 以上では、触媒被毒金属不活性化能や  $\text{SO}_x$  吸着能が高くなるため好ましい。また、 $90$  質量% 以下では、効果が実質的に得られ易い上、相対的にマトリックスの無機酸化物の量が少なくならず、無機酸化物による粒子結合力が維持されるため好ましい。

また、触媒 C におけるマトリックスとする無機酸化物としては、シリカ、シリカーアルミナ、アルミナ、シリカーマグネシア、アルミナーマグネシア、リンーアルミナ、シリカージルコニア、シリカーマグネシアーアルミナ等の通常の分解用触媒に使用される公知の無機酸化物が使用できる。これらの無機酸化物には、カオリン、ハロイサイト、モンモリロナイト等の粘土を混合させることもできる。

特に、触媒 C としては、無機酸化物マトリックスとしてのアルミナと、2 価又は、3 価金属フッ化物塩としてのフッ化マグネシウム、フッ化カルシウム、フッ化ストロンチウム、フッ化ランタン、フッ化セリウム、フッ化イットリウムの少なくとも一種、を組み合わせたものが、高い触媒被毒金属不活性化能が得られるため好ましい。

この触媒 C は、上記のマトリックスとする無機酸化物に、上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩を加えて均一に分散させ、得られる混合物スラリを常法通り噴霧乾燥し、得られる粒子を必要に応じて洗浄し、再び乾燥して、あるいは乾燥・焼成し

て製造することができる。

このとき、上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の種類によっては、その塩基性によりマトリックスの無機酸化物あるいは必要に応じて配合する他の触媒成分と均一に混合する場合には、リン酸被覆やアルミナ被覆等によってフッ化物塩の塩基性を抑制することが好ましい。

本発明の触媒 D は、上記の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩と、結晶性アルミノシリケートゼオライトとを、無機酸化物マトリックス中に分散させてなり、このフッ化物塩による触媒被毒金属不活性化効果と共に、結晶性アルミノシリケートゼオライトによる分解活性をも有するため、触媒 D 単独で FCC 用触媒として使用できるワンボディ型の触媒である。

触媒 D における上記 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の無機酸化物マトリックス中の含有量は、乾燥基準で 0.01 ~ 20 質量%、好ましくは 0.1 ~ 15 質量%、より好ましくは 0.5 ~ 10 質量%が適している。

0.01 質量%以上では、触媒被毒金属不活性化効果や SO<sub>x</sub> の捕捉が充分となるために好ましい。また、20 質量%以下では、相対的に結晶性アルミノシリケートゼオライトの含有量やマトリックスの無機酸化物の量が減少せず、分解活性やガソリン選択性が維持され、原料油を目的通りに接触分解することが可能になる上、所望の触媒強度が得られるために好ましい。

触媒 D における結晶性アルミノシリケートゼオライトの無機酸化物マトリックス中の含有量は、乾燥基準で 10 ~ 50 質量%、好ましくは 20 ~ 40 質量%が適している。

10 質量%以上では、分解活性やガソリン選択性が低下せず原料油を目的通りに接触分解することが可能となるために好ましい。また、50 質量%以下では、相対的に上記フッ化物塩の含有量や無機酸化物マトリックスの量が減少せず、所望の触媒被毒金属不活性化効果が得られ、所望の触媒強度が得られるために好ましい。

触媒 D におけるマトリックスとする無機酸化物としては、上記の触媒 C で使用するものと同様のものが使用でき、また無機酸化物には上記の触媒 C におけるような粘土を含有させてもよい。

また、結晶性アルミノシリケートゼオライトとしては、X型ゼオライト、Y型ゼオライト、 $\beta$ 型ゼオライト、モルデナイト、ZSM型ゼオライト及び天然ゼオライト等を使用することができ、これは通常のFCC用触媒の場合と同様、水素、アンモニウムあるいは多価金属から選ばれるカチオンでイオン交換された形で使用できる。

特に、Y型ゼオライトが好ましく、水熱安定性に優れるUSY型ゼオライトがより好ましい。

最も好ましくは、 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ モル比5～15、単位格子寸法24.50 Å以上24.70 Å未満、アルカリ金属含有量（酸化物換算）0.02重量%以上1重量%未満の安定化Yゼオライトを600～1200℃、5～300分間、空気又は窒素雰囲気下、安定化Yゼオライトの結晶化度低下率20%以下で焼成して得られ、バルクの $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ モル比5～15、ゼオライト骨格内Alの全Alに対するモル比0.3～0.6、単位格子寸法24.45 Å未満、アルカリ金属含有量（酸化物換算）0.02重量%以上1重量%未満、細孔分布において50 Å付近と180 Å付近に特徴的なピークを有し、100 Å以上の細孔容積が全細孔容積の10～40%、Yゼオライトの主要なX線回折パターンを有する、より水熱安定性に優れるヒートショック結晶性アルミノシリケートゼオライト（以下、HSゼオライト）（特許第2544317号公報参照）である。

特に、触媒Dとしては、上記2価又は、3価金属フッ化物塩としてフッ化マグネシウム、フッ化カルシウム、フッ化ストロンチウム、フッ化ランタン、フッ化セリウム、フッ化イットリウムを用いた場合に、高い触媒被毒金属不活性能が得られるため好ましく、なかでもフッ化ストロンチウムを用いた場合は水熱安定性及び水素、COKE選択性に最も優れるため、最も好ましい。

この触媒Dは、上記のマトリックスとする無機酸化物に、上記のゼオライトと、上記のフッ化物塩を加えて均一に分散させた混合物スラリを、上記の触媒Cの場合と同様に処理して製造することができる。

このとき、上記の触媒Cの場合と同様に、上記の2価又は、3価金属フッ化物塩が、その塩基性により、マトリックスの無機酸化物、結晶性アルミノシリケートゼ

オライト、あるいは必要に応じて配合する他の触媒成分と均一に混合することが困難な場合には、リン酸被覆やアルミナ被覆等によって金属化合物の塩基性を抑制することができる。

この触媒D、触媒B及び触媒Cは、それ自体特有の効果を有するが、上記とおり必要に応じて他の触媒成分を添加することができる。添加される成分としては、特に制限はなく、細孔形成剤（シリカ、シリカアルミナ等）、活性向上剤（アルミナ等）、CO酸化促進剤（白金等）を適宜選択できる。

また、本発明においては、周期律表IVa族金属の中から選ばれた少なくとも1種の金属とAlからなる混合化合物を含有することができる。

この混合化合物の周期律表IVa族金属としては、いずれの周期律表IVa族金属も用いることができるが、好ましい例として、Zr及びTiが挙げられる。

本発明でいう混合化合物とは、IVa族金属の少なくとも1種とAlとが分子レベルで混ざり合わされた状態にあるもののことである。この混合化合物は、例えば、水溶性のIVa族金属化合物とAl化合物のそれぞれの水溶液を混合したものを原料として、それにpH調整などの沈殿を促す処理を施して、共沈物として得ることができる。この共沈物は、そのまま触媒粒子の調製に用いることもできるし、乾燥あるいは焼成した後に触媒粒子の調製に用いることもできる。また、この混合化合物は、IVa族金属とAlのそれぞれの金属あるいは酸化物などの化合物を物理的に混合した後に、それぞれの融点付近の高温で焼成したり、あるいはそれぞれを溶解することのできる化学物質で処理することによっても得ることができる。この混合化合物の形態としては、複合酸化物、複合水酸化物、複合硫酸塩、複合炭酸塩など各種の形態であり得る。

また、使用する各金属の市販されている水溶性塩を水溶液にして混合し、この水溶液から、上記のようにpH調整などの処理を施して共沈させて混合水酸化物スラリーとして得たものを用いることができる。この混合水酸化物スラリーは、上記のように、そのまま触媒粒子の調製に用いることもできるし、乾燥あるいは焼成した後に触媒粒子の調製に用いることもできる。この際、各金属の水溶性塩としては、硝酸塩、硫酸塩、炭酸塩等を用いることができる。

更に、本発明においては、2価金属化合物又は、2価及び3価金属からなる化合物で2価金属炭酸塩のXRDパターンを示す化合物を含有することができる。

上記化合物において、2価金属が、 $Mn^{2+}$ 、 $Ca^{2+}$ 、 $Sr^{2+}$ 、 $Ba^{2+}$ 及び $Sn^{2+}$ からなる群から選ばれた少なくとも1種であり、3価金属が、 $Al^{3+}$ 及び $Mn^{3+}$ からなる群から選ばれた少なくとも1種であることが好ましい。

以上の触媒B～Dの1種以上と併用する基準触媒Aは、無機酸化物からなるマトリックスに結晶性アルミノシリケートゼオライトを均一に分散させたものであって、従来の各種分解用触媒がいずれも使用できる。

この無機酸化物マトリックス及び結晶性アルミノシリケートゼオライトは、上記した本発明の触媒CやDと同様のものが使用できる。

上記の無機酸化物、あるいはこれと粘土からなるマトリックスに分散させる結晶性アルミノシリケートゼオライトの量は、従来のFCC用触媒では10～50質量%、好ましくは20～40質量%程度であるが、本発明の場合は、基準触媒Aと共に上記の触媒B、CあるいはDを使用する関係上、これらの触媒B、C、Dの混合比を考慮する必要がある。

即ち、触媒A、B、C、Dの総量に対して、結晶性アルミノシリケートゼオライトの量が少なくとも10質量%、好ましくは10～50質量%、より好ましくは20～40質量%が適している。

ゼオライトの量が10質量%以上であれば、所望の分解活性が得られるため好ましく、また50質量%以下では、このゼオライトの混合効果が飽和しないため経済的となり好ましい。

なお、ゼオライトの所望の混合割合を得るためには、予め、FCC用触媒中のゼオライト量を調整しておくことが好都合である。

上記の基準触媒Aは、上記の無機酸化物マトリックスに、上記の結晶性アルミノシリケートゼオライトを加えて均一に分散させ、得られた混合物スラリーを常法通り噴霧乾燥し、得られた粒子を必要に応じて洗浄し、再び乾燥して、あるいは乾燥後に焼成して製造することができる。

本発明のFCC法は、①上記のアディティブ型触媒B、同C、及びワンボディ型

触媒 D のうちの少なくとも 1 種と、基準触媒 A とを組合せて使用するか、②ワンボディ型触媒 D と、アディティブ型触媒 B 及び同 C のうちの少なくとも 1 種とを組合せて使用するか、あるいは③ワンボディ型触媒 D を単独で使用して行うものである。

このとき触媒 B ～ D のうちの少なくとも 1 種と、基準触媒 A とを組合せて使用する場合の、これら触媒の使用割合は、次を目安にして決定される。

基準触媒 A と触媒 D とを併用する場合は、所望の触媒被毒金属不活性化能と、所望の  $SO_x$  捕捉能とに応じて任意に選択すればよい。

触媒 (A, D のいずれか一方又は双方) と触媒 (B, C のいずれか一方又は双方) を組合せて使用する場合は、重量比で触媒 (A, D のいずれか一方又は双方) / 触媒 (B, C のいずれか一方又は双方) が  $99.9 / 0.1 \sim 50 / 50$ 、好ましくは  $99.5 / 0.5 \sim 80 / 20$ 、より好ましくは  $99 / 1 \sim 90 / 10$  が適している。

アディティブ型触媒 B, C のいずれか一方又は双方が全触媒量の半分以下を占める場合は、分解活性やガソリン選択性が低下せず、原料油を目的通りに接触分解することが可能になるため好ましい。

本発明の FCC 法では、上記触媒 A ～ D を、それぞれ単独の触媒粒子として上記の使用割合で使用するか、あるいは予め上記の使用割合で混合した触媒粒子として使用し、これら触媒粒子に重質炭化水素油を原料油として FCC 条件下で接触させればよい。

このときの重質炭化水素油は、例えば、減圧軽油、常圧残油、減圧残油あるいはこれらのブレンド油等である。

尚、本発明の FCC 用触媒は、ニッケルやバナジウム化合物、硫黄化合物の含有量が少ない重質炭化水素油を原料油に使用する場合でも有効であるが、該触媒の有利性が顕著に現れるのは、触媒被毒金属と硫黄化合物を多量に (例えば、S 含有量が 0.2 質量%以上、金属含有量が 50 ppm (金属換算) 以上) 含有する低品位の重質炭化水素油を接触分解する場合であり、従って本発明の FCC 法はこのような低品位の重質炭化水素油を原料油とする場合に顕著な効果を得ることができる。

また、本発明の FCC 法を実施するに際して、原料油に含まれる金属汚染物、硫

黄化合物の量を勘案し、その量が多い場合は、基準触媒 A、ワンボディ型触媒 D とアディティブ型触媒 B、C との混合使用時におけるアディティブ型触媒 B、C の割合を増大させ、基準触媒 A、ワンボディ型触媒 D の相対的な減少に伴って生ずるであろう分解活性の低下を、基準触媒 A、ワンボディ型触媒 D 中に分散させる結晶性アルミノシリケートゼオライトの増大によって補うこともできる。

本発明における FCC 条件としては、従来慣用されている FCC 条件を採用することができ、この FCC 条件の典型例は、次の通りである。

反応温度 460～540℃

WHSV 4～200 hr<sup>-1</sup>

触媒／油比 1.5～12

また、FCC 法においては、一般に、コークの析出によって不活性化した FCC 用触媒をカーボンバーニングによって再生し、FCC 反応に再使用するが、本発明の FCC 用触媒及び FCC 法においても、従来の再生装置及び再生条件を使用して使用済みの基準触媒 A、ワンボディ型触媒 D 及びアディティブ型触媒 B、C を再生し、再使用することができる。

この再生は、600～750℃で行われるが、この再生の際に生成する SO<sub>x</sub> の捕捉において、本発明の触媒 B～D は優れた効果を示す。

## 実施例

以下、実施例及び比較例により本発明を更に具体的に説明するが、本発明は以下の実施例に限定されるものではない。

### 〔触媒調製〕

#### 〔1〕 2 価又は、3 価金属フッ化物塩の調製

##### （例 1）

2 価又は、3 価金属フッ化物塩としては和光純薬工業社製試薬特級 MgF<sub>2</sub>、CaF<sub>2</sub>、及び関東化学社製試薬 1 級 SrF<sub>2</sub>、関東化学社製高純度試薬 YF<sub>3</sub> 及び LaF<sub>3</sub> を使用した。



平均粒子径が  $10\text{ }\mu\text{m}$  より大きいサンプルについてはミルで粉砕して平均粒子径を  $10\text{ }\mu\text{m}$  以下にして使用し、平均粒子径が  $10\text{ }\mu\text{m}$  以下のサンプルについてはそのまま使用した。

## 〔2〕触媒の調製

### （例 2）

$10\text{ }\%$  質量%の  $\text{SiO}_2$  を含むシリカヒドロゾル  $400\text{ g}$  に、乾燥基準で、HSゼオライト  $64\text{ g}$ 、カオリンクレイ  $86\text{ g}$  を加えて、混合スラリーを得た。

この混合スラリーを、平均粒径が  $68 \pm 5\text{ }\mu\text{m}$  の粒子状となるように噴霧乾燥し、洗浄後、再乾燥して基準触媒 A を得た。

この基準触媒 A をベース 1 とし、主にワンボディ型触媒 D の比較対象として使用した。

この基準触媒 A（ベース 1）について、APS（平均粒子径）、SA（比表面積）、ABD（かさ密度）、PV（細孔容積）を測定した。

結果を表 1 に示す。

### （例 3）

$10\text{ }\%$  重量%の  $\text{SiO}_2$  を含むシリカヒドロゾル  $400\text{ g}$  に、乾燥基準で、HSゼオライト  $64\text{ g}$ 、カオリンクレイ  $80\text{ g}$  を加え、更に（例 1）で調製した粒子径  $10\text{ }\mu\text{m}$  以下の 2 価又は、3 価金属フッ化物塩  $16\text{ g}$  を加えて、混合スラリーを得た。

この混合スラリーを、平均粒径が  $68 \pm 5\text{ }\mu\text{m}$  の粒子状となるように噴霧乾燥し、洗浄後、再乾燥して金属化合物が固定化されたワンボディ型触媒 D を得た。

この 2 価又は、3 価金属フッ化物塩として  $\text{MgF}_2$ 、 $\text{CaF}_2$ 、 $\text{SrF}_2$ 、 $\text{LaF}_3$ 、 $\text{YF}_3$  を用いたワンボディ型触媒を、それぞれ触媒 D 1、D 2、D 3、D 4、D 5 とした。

触媒 D 1、D 2、D 3、D 4、D 5 について、APS、SA、ABD、PV を測定し、結果を表 1 に併せて示す。

更に、ICP装置で金属組成を確認した結果、これら触媒には、乾燥基準で、金属フッ化物が約8質量%含有されていることが確認された。

なお、触媒D1～4は100℃乾燥後、XRD装置を用いて結晶構造を分析し、結果を図1～4に示す。

図1～4において、XRD装置による分析結果は最上段に示し、中段にピークデータを、最下段にJCPDS-PDF (Joint Committee on Powder Diffraction Standards-Powder Diffraction、粉末X線回折データを集めたデータベース) の2価又は、3価金属フッ化物塩のデータを示す。

図1～4から明らかなように、触媒D1、D2、D3、D4は、それぞれ $\text{MgF}_2$ 、 $\text{CaF}_2$ 、 $\text{SrF}_2$ 、 $\text{LaF}_3$ の結晶構造を有していることが判る。

触媒D5に関しても、 $\text{YF}_3$ の結晶構造を有していることを確認した。

表 1: メタル不活性化剤含有ワンボディー型触媒の性能評価

触媒名	対象	実施例 1				
		D1 MgF <sub>2</sub>	D2 CaF <sub>2</sub>	D3 SrF <sub>2</sub>	D4 LaF <sub>3</sub>	D5 YF <sub>3</sub>
メタル不活性化剤名	ベース 1					
<触媒組成>						
メタル不活性化剤(質量%)	—	MgF <sub>2</sub> (8)	CaF <sub>2</sub> (8)	SrF <sub>2</sub> (8)	LaF <sub>3</sub> (8)	YF <sub>3</sub> (8)
バインダー(質量%)	シリカ (20)	シリカ (20)	シリカ (20)	シリカ (20)	シリカ (20)	シリカ (20)
ゼオライト(質量%)	HS-USY (32)	HS-USY (32)	HS-USY (32)	HS-USY (32)	HS-USY (32)	HS-USY (32)
マトリックス(質量%)	カオリン (48)	カオリン (40)	カオリン (40)	カオリン (40)	カオリン (40)	カオリン (40)
<触媒物性>						
APS(μm)	68	70	68	69	69	68
SA(m <sup>2</sup> /g)	211.1	211.7	212.5	207.2	213.7	201.4
ABD(ml/g)	0.72	0.71	0.68	0.7	0.69	0.71
PV(ml/g)	0.105	0.117	0.128	0.108	0.119	0.095

## 〔３〕分析機器、分析条件等

上記の各分析に使用した機器、計算式等は次の通りである。

ICP（組成分析）；Thermo Jarrell Ash社製

“IRIS Advantage”

APS（平均粒径）：筒井理化学器械株式会社製

“ミクロ形電磁振動ふるい器 M-2型”

SA（比表面積）；日本ベル株式会社製 “BELSORP 28”

（高精度全自動ガス吸着装置）

ABD（かさ密度）：東京蔵持科学器械製作所製

”かさ比重測定器”（JIS Z 2504）

PV（細孔容積）：島津社製

“MICROMERITICS AUTOPORE II 9220”

XRD＊機器：理学電機株式会社製’ RINT 2500V”

＊XRD測定は、各触媒の100℃、24時間乾燥品を用い、以下の条件で測定を行った。

管電圧：50 kV

管電流：300 mA

走査モード：連続

スキャンスピード：2° / min

スキャンステップ：0.02°

測定範囲（2θ）：5～90°

発散、散乱スリット：1°

受光スリット：0.3 mm

## 〔４〕MAT活性試験

## 評価条件

例３で得た触媒を、以下の模擬平衡化処理を施した後、ASTM（3907）基

準の固定床マイクロ活性試験 (Micro Activity Test) 装置を用い、表 2 に示す性状の炭化水素油 (試料 1) を用い、下記の試験条件で、FCC 活性能及びメタル不活性化能を評価した。

模擬平衡化処理条件：

各新触媒を室温から 500℃まで 30 分間で昇温し、500℃で 5 時間保持して、焼成した。

この後、ナフテン酸ニッケル、ナフテン酸バナジウムを所定量 (1000、2000 質量 ppm) 含むシクロヘキサン溶液を各触媒に吸収させた。

100℃で乾燥後、再び、室温から 500℃まで 30 分間で昇温し、500℃で 5 時間保持して、再焼成した。

次いで、各触媒を、流動状態で、空気雰囲気下で室温から 800℃まで 90 分間で昇温し、800℃に到達後、100%スチーム雰囲気に切替え、6 時間処理した。

このスチーム処理後の各触媒について、FCC 活性能を評価した。

各触媒のメタル不活性化能は、触媒へのニッケルとバナジウムの担持量を、それぞれ 1000、2000 質量 ppm、3000、6000 質量 ppm にして評価した。

表2 供試炭化水素油:脱硫減圧經由

原料油名	試料 1
1 密度 15°Cg/cm <sup>3</sup>	0.8819
2 減圧蒸留 IBP	294
5% °C	352
10% °C	367
20% °C	390
30% °C	402
40% °C	415
50% °C	424
60% °C	436
70% °C	451
80% °C	471
90% °C	506
95% °C	531
97% °C	544
終点 °C	548
全流出量 %	98.5
残油量 %	1.5
減失量 %	0
3 流動点 °C	35
4 動粘度 50°C mm <sup>2</sup> /S	18.67
5 窒素分(化学発光法)質量 %	0.02
6 硫黄分(X線法)質量 %	0.01
7 屈折率 70nD	1.47
8 密度 70°C g/cm <sup>3</sup>	0.84
9 分子量(粘度換算法)	402
10 アスファルテン(UOP)質量 %	<0.01
11 n-d-m(70°C) %CA	12.6
%CN	18.8
%CP	68.4
12 アニリン点(U字管法) °C	94.5
13 動粘度 75°C mm <sup>2</sup> /S	8.77
14 動粘度 100°C mm <sup>2</sup> /S	4.99
15 塩基性窒素 質量 %	0.0014
16 臭素価 gBr <sub>2</sub> /100g	1.90
17 水素分 質量 %	13.03
18 残留炭素分 質量 %	0.06

試験条件：固定床

反応温度 : 500℃

触媒／炭化水素油重量比 : 2.2、3.0、3.8

試験時間 : 75秒

#### 〔5〕触媒の性能評価

MgF<sub>2</sub>、CaF<sub>2</sub>、SrF<sub>2</sub>、LaF<sub>3</sub>、YF<sub>3</sub>を含有するワンボディ型触媒D1、D2、D3、D4、D5を模擬平衡化処理した後、MAT活性試験を行った。

この結果を表3に示す。

分解活性はcat/oil（時間あたりの通油量（重量）に対する触媒重量の比）3でメタル担持量1000／2000（Ni／V（in wt. ppm））および3000／6000（Ni／V（in wt. ppm））での転化率を示した。

実施例1（D1～D5）によると、メタル担持量が高くても、良好な転化率を示した。また、各成分の収率は、一定の転化率（60％）での選択率で表されるが、実施例1（D1～D5）によると、何れも良好な結果を示した。

表3:メタル不活性化剤含有ワンボディー型触媒の性能評価

触媒名 メタル不活性化剤名 <転化率(質量%)> cat/oil メタル担持量 Ni/V (ppm)	対象 ペース1	実施例1				
		D1 MgF <sub>2</sub>	D2 CaF <sub>2</sub>	D3 SrF <sub>2</sub>	D4 LaF <sub>3</sub>	D5 YF <sub>3</sub>
1000/2000 3000/6000	3	3	3	3	3	3
メタル担持量 Ni/V=1000/2000(ppm)	66.81	62.34	62.58	69.68	68.31	63.24
転化率(質量%)	35.73	50.42	57.23	64.51	61.83	62.45
各成分の収率(質量%)	60.00	60.00	60.00	60.00	60.00	60.00
H <sub>2</sub>	0.13	0.05	0.02	0.02	0.03	0.02
C1-2	0.91	0.63	0.64	0.63	0.65	0.63
LPG	12.62	11.14	11.70	12.04	12.06	11.59
Gasol	44.94	47.59	46.90	46.16	46.54	47.49
LCO	27.26	28.55	28.24	28.40	28.15	28.57
HCO <sup>+</sup>	12.62	11.04	11.60	11.94	11.76	10.88
Coke	1.51	1.01	0.91	0.80	0.80	0.81
RON(ガソリンオクタン価)	88.14	87.87	88.18	87.98	88.07	88.02
メタル担持量: Ni/V=3000/6000(ppm)	60.00	60.00	60.00	60.00	60.00	60.00
転化率(質量%)	—	0.19	0.05	0.06	0.10	0.06
各成分の収率(質量%)	—	0.71	0.71	0.72	0.82	0.63
H <sub>2</sub>	—	10.32	11.72	11.77	11.43	11.10
C1-2	—	46.52	46.90	47.06	46.73	47.85
LPG	—	29.33	28.54	28.14	26.85	29.22
Gasol	—	11.63	11.21	11.25	12.93	10.19
LCO	—	1.31	0.87	1.00	1.14	0.97
HCO <sup>+</sup>	—	88.38	88.05	87.67	87.82	87.41
Coke	—	—	—	—	—	—
RON(ガソリンオクタン価)	—	—	—	—	—	—



表 3 より、本発明のワンボディ型触媒 D 1、D 2、D 3、D 4 は、基準触媒 A に比べて、メタル担持量は 3 倍であるにも拘わらず、基準触媒 A と同様の触媒活性を有しており、メタル耐久寿命が大幅に向上することがわかる。

#### 産業上の利用可能性

本発明により、触媒活性を下げることなくメタル不活性化剤の導入が可能であり、原料の重質炭化水素油に含まれる触媒被毒金属を効率よく不活性化し、水素、コーク生成量が少なく、優れた分解活性、残油処理能を有し、オクタン価を大幅に低下させることなくガソリン、LCO 留分を高収率で得ることができる上に、これらの性能を長期間、高水準に維持することができる高耐久型（基準触媒の 2 倍以上の寿命）の FCC 用触媒を提供することができる。

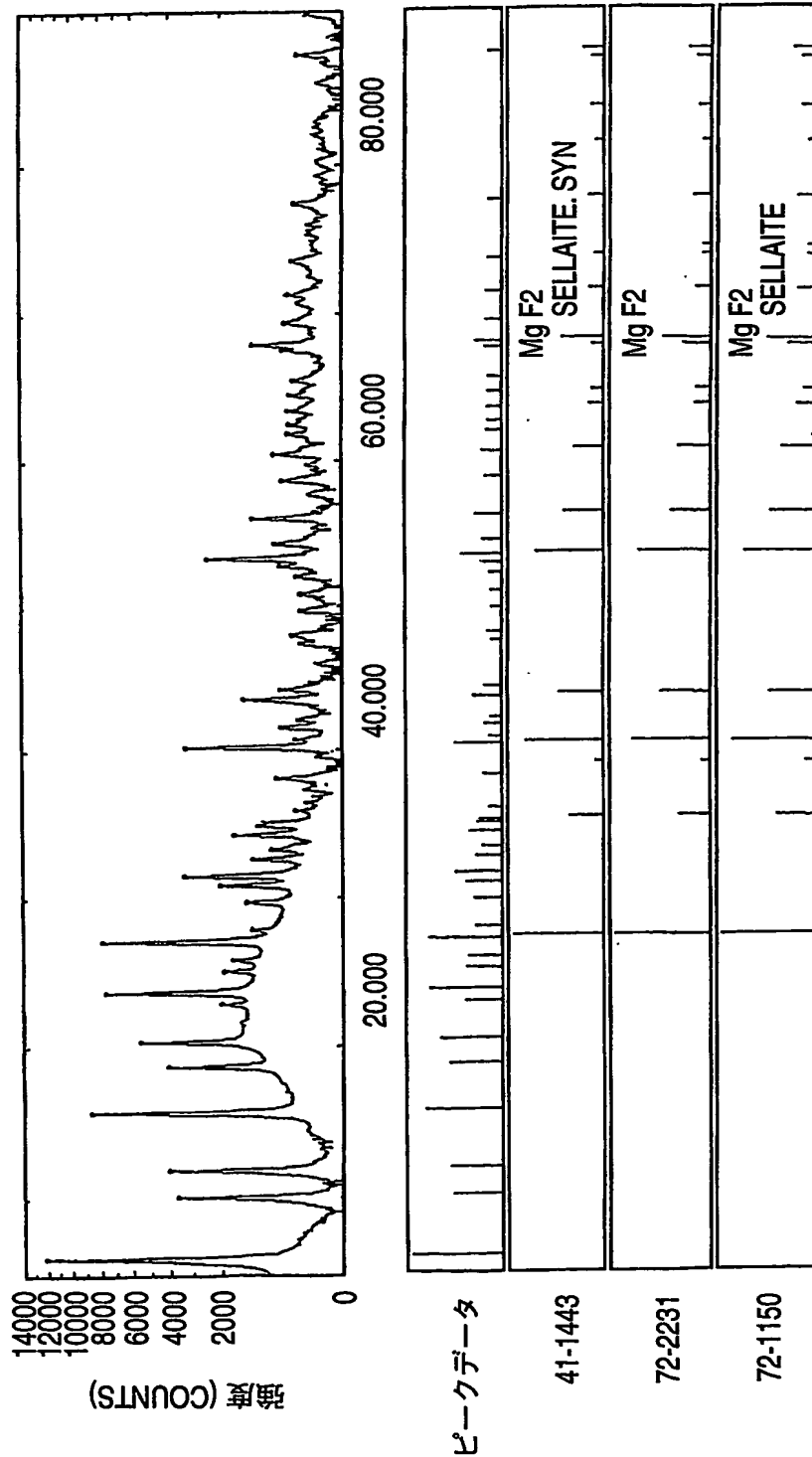
更に、本発明の FCC 触媒は、付加的な効果として、硫黄分との結合能力を示し、触媒再生時において、再生塔からの排ガス中の  $\text{SO}_x$  を低減することができる。

## 請 求 の 範 囲

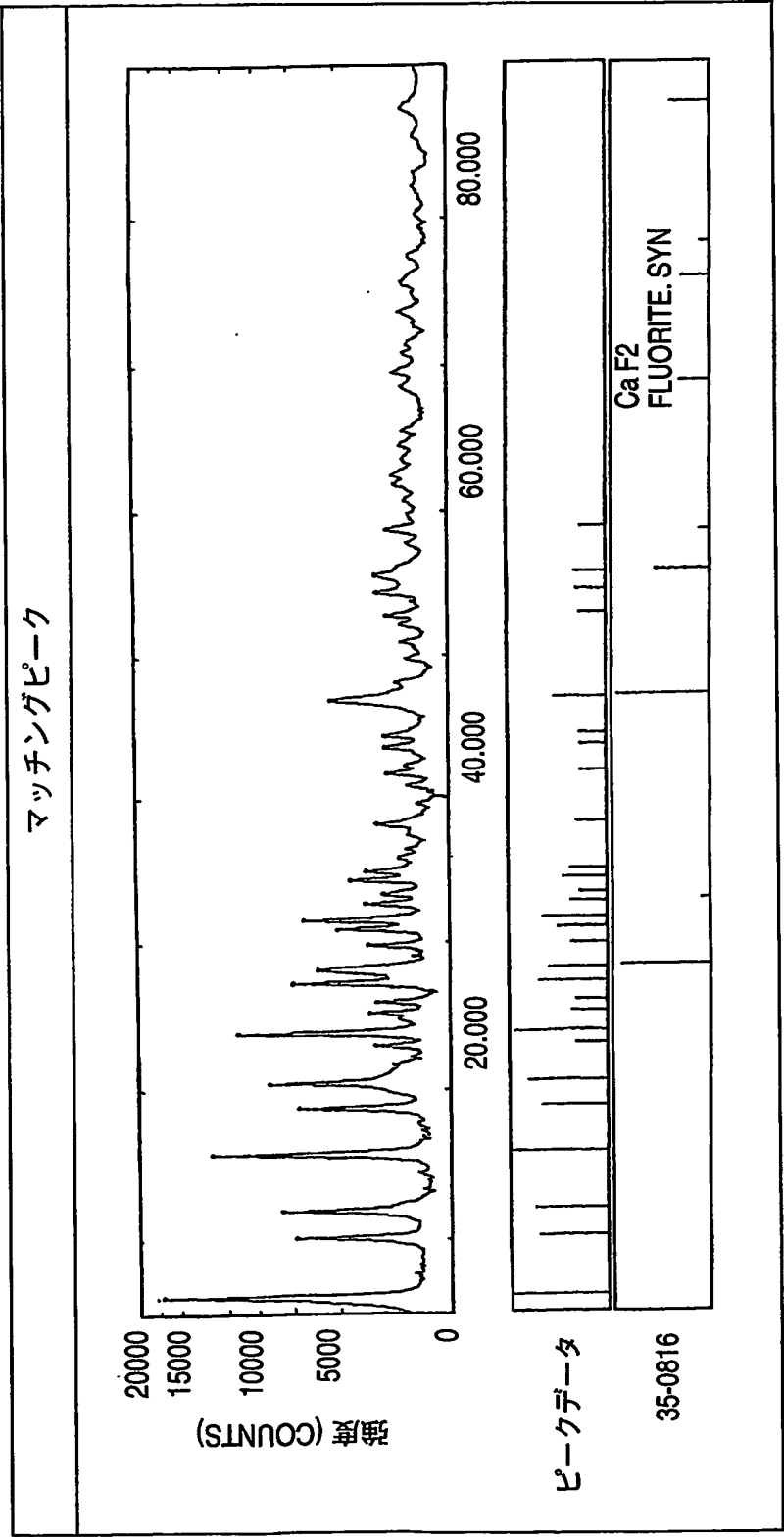
1. 2価又は、3価金属フッ化物塩を含有する重質炭化水素油の流動接触分解用触媒であって、該2価又は、3価金属フッ化物塩が2価又は、3価金属フッ化物塩のXRDパターンを示す化合物であることを特徴とする触媒。
2. 前記2価又は、3価金属フッ化物塩が、無機酸化物マトリックス中に分散していることを特徴とする請求の範囲第1項に記載の触媒。
3. 前記2価又は、3価金属フッ化物塩が、結晶性アルミノシリケートゼオライトと共に無機酸化物マトリックス中に分散していることを特徴とする請求の範囲第1項に記載の触媒。
4. 前記2価又は、3価金属フッ化物塩の2価金属が $Mg^{2+}$ 、 $Ca^{2+}$ 、 $Sr^{2+}$ 、 $Mn^{2+}$ からなる群から選ばれた1種以上で、3価金属が $La^{3+}$ 、 $Ce^{3+}$ 、 $Mn^{3+}$ 、 $Y^{3+}$ からなる群から選ばれた1種以上であることを特徴とする請求の範囲第1項～第3項のいずれか1項に記載の触媒。
5. (1) 結晶性アルミノシリケートゼオライトを無機酸化物マトリックスに均一に分散してなる触媒（基準触媒A）と、請求の範囲第1項に記載の触媒（触媒B）、請求の範囲第2項に記載の触媒（触媒C）及び請求の範囲第3項に記載の触媒（触媒D）のうちの少なくとも1種とを併用するか、  
(2) 触媒Dと、触媒B及び触媒Cのうちの少なくとも1種とを併用するか、又は  
(3) 触媒Dを単独使用する  
ことを特徴とする重質炭化水素油の流動接触分解方法。

# 第1図

マッチングピーク

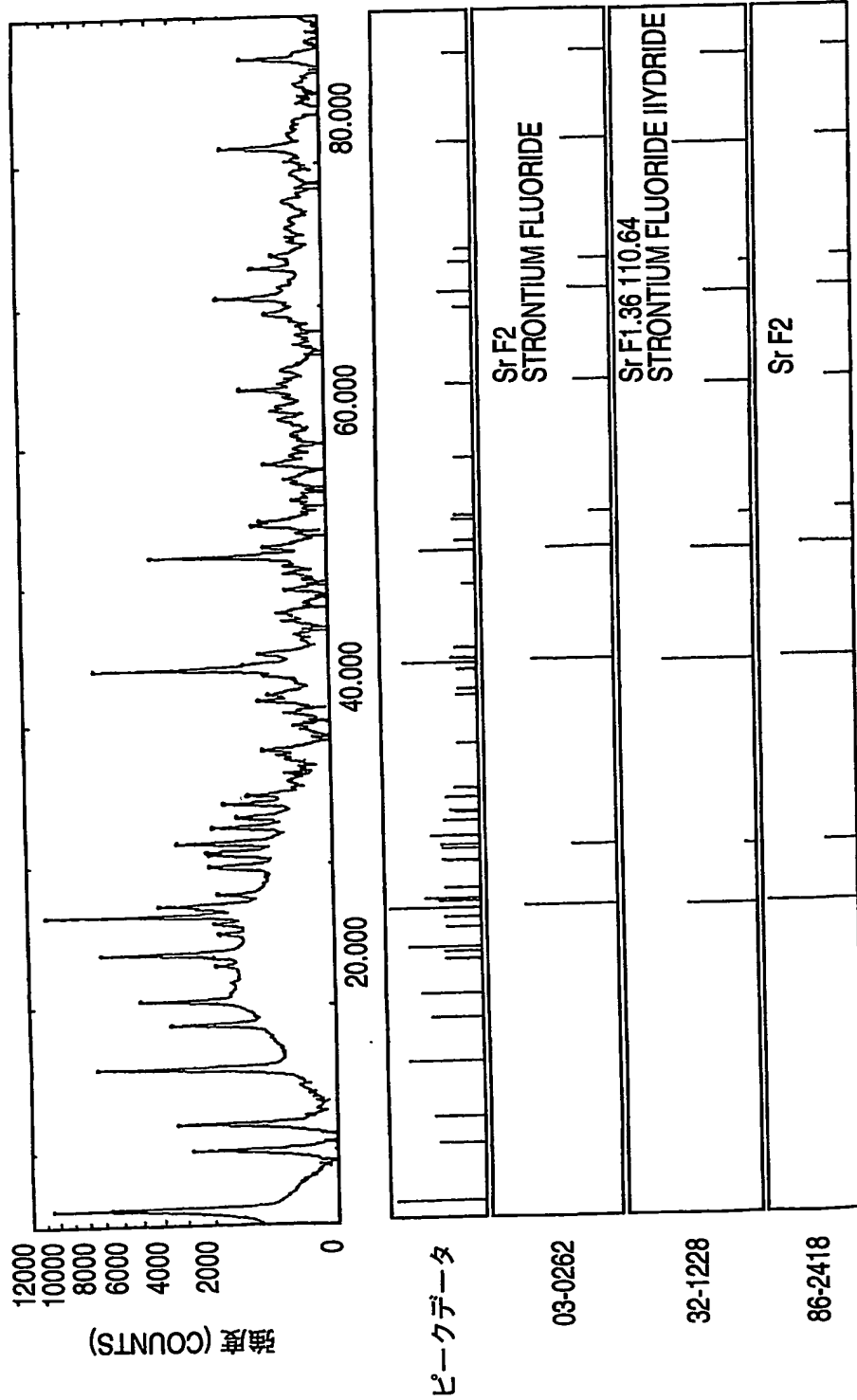


第2図



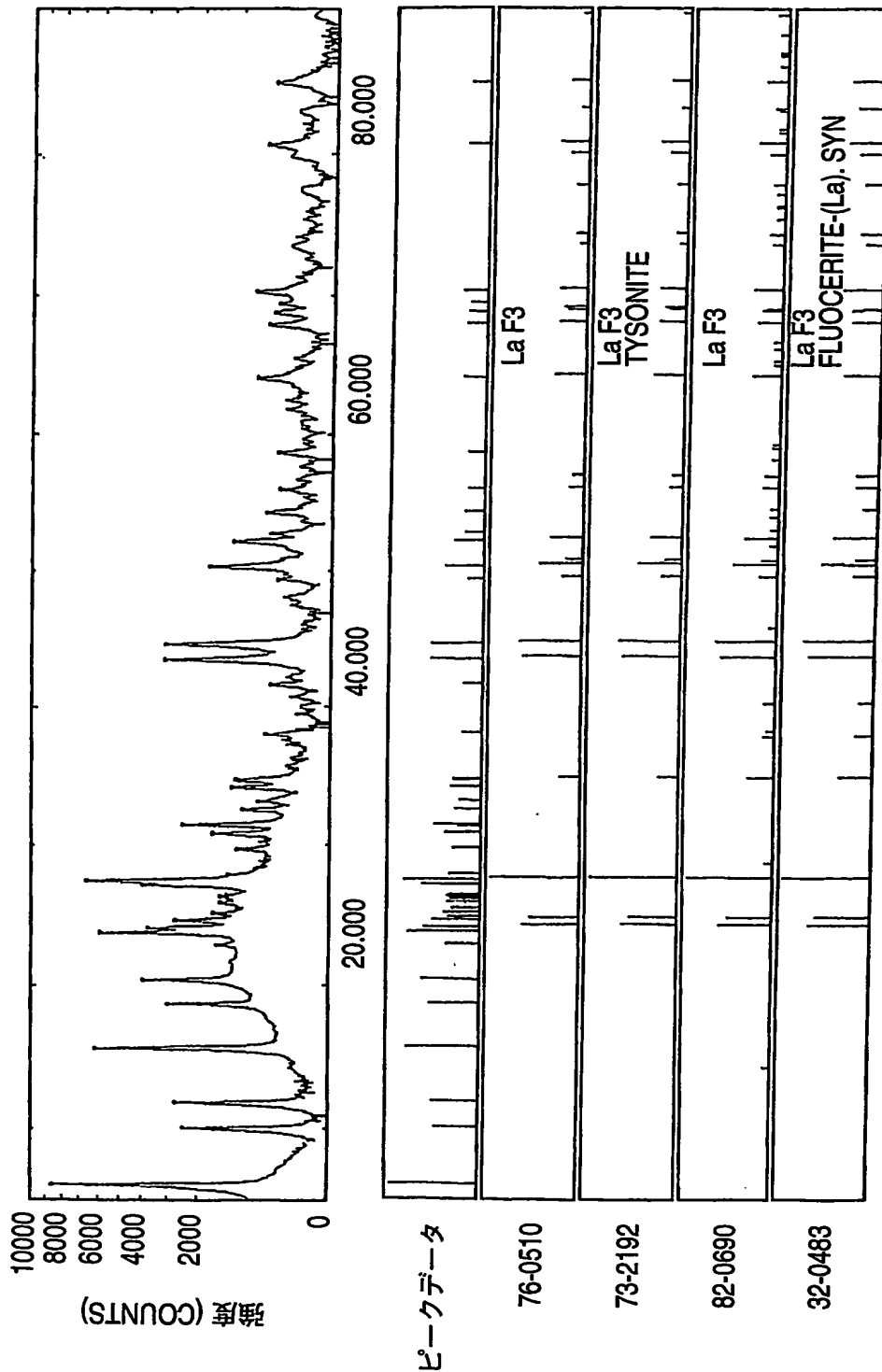
## 第3図

マッチングピーク



# 第4図

マッチングピーク



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.

PCT/JP03/00910

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl<sup>7</sup> B01J29/06, C10G11/02, 11/05, 11/18

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int.Cl<sup>7</sup> B01J21/00-38/74, C10G11/00-11/22

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho 1926-1996 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2003

Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2003 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2003

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

WPI/L(DIALOG), JSTPlus(JOIS)

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	EP 134327 A1 (MOBIL OIL CORP.), 20 March, 1985 (20.03.85), Claims; example 5 & JP 60-42221 A Claims; example 5 & AU 1799683 A & ZA 8305997 A	1-3, 5
X	JP 44-8991 B1 (W.R. Grace & Co.), 25 April, 1969 (25.04.69), Claims; examples (Family: none)	1, 2, 4
A	US 4670614 A (Research Association for Petroleum Alternative Development), 02 July, 1987 (02.07.87), Claims & JP 61-2791 A & JP 61-277636 A Claims	1-5

☒ Further documents are listed in the continuation of Box C.☐ See patent family annex.

\* Special categories of cited documents:  
 "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance  
 "E" earlier document but published on or after the international filing date  
 "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)  
 "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means  
 "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention  
 "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone  
 "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art  
 "&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search  
15 April, 2003 (15.04.03)Date of mailing of the international search report  
30 April, 2003 (30.04.03)Name and mailing address of the ISA/  
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.

PCT/JP03/00910

## C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 50-16781 B1 (Toray Industries, Inc.), 16 June, 1975 (16.06.75), Claims; examples (Family: none)	1-5
A	JP 59-80331 A (Mitsui Fluorochemicals Co., Ltd.), 09 May, 1984 (09.05.84), Claims; examples (Family: none)	1-5



## A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Int.Cl.<sup>7</sup> B01J 29/06, C10G 11/02, 11/05, 11/18

## B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int.Cl.<sup>7</sup> B01J 21/00-38/74, C10G 11/00-11/22

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1926-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2003年
日本国登録実用新案公報	1994-2003年
日本国実用新案登録公報	1996-2003年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)  
 WPI/L (DIALOG), JSTPlus (JOIS)

## C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	EP 134327 A1(MOBIL OIL CORPORATION)1985.03.20, 特許請求の範囲, 実施例5&JP 60-42221 A, 特許請求の範囲, 実 施例5&AU 1799683 A&ZA 8305997 A	1-3, 5
X	JP 44-8991 B1(ダブリュー・アール・グレイス・アンド・カンパニー) 1969.04.25, 特許請求の範囲, 実施例(ファミリーなし)	1, 2, 4
A	US 4670614 A(Research Association for Petroleum Alternative Development)1987.07.02, 特許請求の範囲 &JP 61-2791 A&JP 61-277636 A, 特許請求の範囲	1-5

☒ C欄の続きにも文献が列挙されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

## \* 引用文献のカテゴリー

「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの  
 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの  
 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)  
 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献  
 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの

「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの

「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの

「&amp;」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

15.04.03

国際調査報告の発送日

30.04.03

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官 (権限のある職員)

関 美 祝

4G

9045

電話番号 03-3581-1101 内線 3416

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	JP 50-16781 B1(東レ株式会社)1975.06.16, 特許請求の範囲, 実施例(ファミリーなし)	1-5
A	JP 59-80331 A(三井フロロケミカル株式会社)1984.05.09, 特許請求の範囲, 実施例(ファミリーなし)	1-5